

(479)

## 熱間鍛造用非調質鋼の衝撃特性におよぼすSの影響

(株)神戸製鋼所 神戸製鉄所 ○中村守文 松島義武 中谷良行

## 1. 緒言

近年、中炭素鋼に少量のVを添加した熱間鍛造用非調質鋼が開発され、自動車部品を中心に実用化が進んでいる。しかし、この種の鋼は熱間鍛造後パーライトを主体とした粗いフェライト・パーライト組織であるため、調質材に比べ韌性が低いという欠点がある。そのため、組織、化学成分の影響について検討してきたが、本報では、低炭素フェライト・パーライト鋼に着目し、衝撃特性におよぼすSの影響について検討したので報告する。

## 2. 実験方法

供試材の化学成分をTable 1に示す。これらの鋼を150kg高周波炉にて溶製し、Φ40mmの丸棒に鍛伸した。その後熱間鍛造の工程を想定して1000°C、1100°C、1200°Cに15分間加熱後空冷処理し、

オーステナイト結晶径を変化させた。この時のオーステナイト結晶粒径をGh法で測定した。空冷材の縦目方向よりJIS3号衝撃試験片を採取して、-100~+150°Cにて衝撃試験を実施した。試験後電子顕微鏡による破面観察を行うとともに、横断面にて組織観察および画像解析装置によるMnSの分析状況の評価を行った。

## 3. 実験結果

- (1) いずれの温度に加熱した供試材についても、S量が多いほど衝撃遷移温度が低下し、とくに低温での衝撃値が増大する。(Fig.1)
- (2) S量が多いほど、冷却後の組織が細かくなり、へき開破壊した時の破面単位が小さくなる。(Photo.1,2)
- (3) Sの增量によって組織が細かくなるのは、S量が多いほど加熱時にオーステナイト結晶粒の成長が抑制されることと、冷却時にMnSを核として多数の初析フェライトがオーステナイト粒内に生成し、その後析出するパーライトの粒径が小さくなるためである。

Table 1. Chemical composition of steels (wt%)

Notation	C	Si	Mn	P	S	Cr	V
S1	0.23	0.20	1.52	0.018	0.004	0.29	0.126
S2	0.22	0.21	1.53	0.017	0.022	0.32	0.122
S3	0.22	0.26	1.53	0.014	0.049	0.36	0.134
S4	0.21	0.22	1.60	0.015	0.102	0.33	0.125

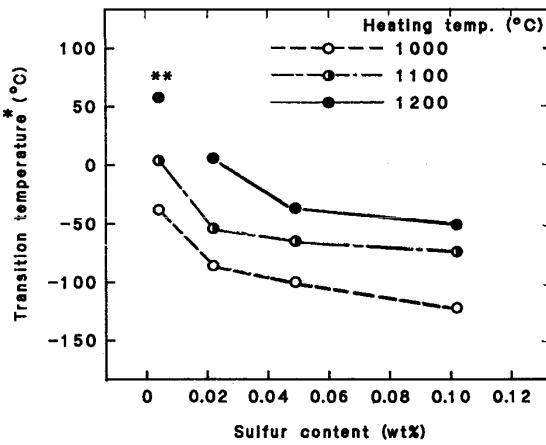


Fig.1 Effect of sulfur content on impact-transition temperature

\* 3.46kgf-m/cm<sup>2</sup> (~20ft-lb) transition temperature  
\*\*formed bainitic ferrite

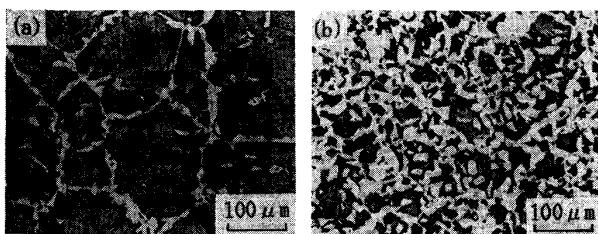


Photo.1 Optical Microstructures

- (a) steel 1, 1100°C×15min./AC.  
(b) steel 3, 1100°C×15min./AC.

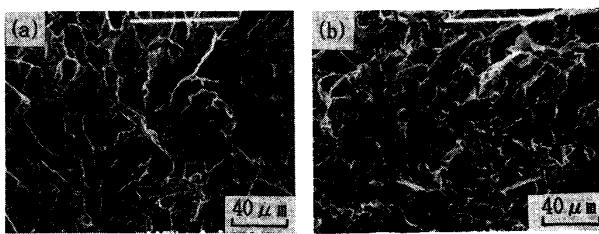


Photo.2 SEM micrographs of fracture surfaces

- (a) steel 1, 1100°C×15min./AC.  
(b) steel 3, 1100°C×15min./AC.